双



# <sup>(19)</sup> RU <sup>(11)</sup> 2 048 909 <sup>(13)</sup> C1

(51) MПК<sup>6</sup> B 01 J 23/78, C 01 B 3/38//(B 01 J 23/78, 101:32, 103:26)

# РОССИЙСКОЕ АГЕНТСТВО ПО ПАТЕНТАМ И ТОВАРНЫМ ЗНАКАМ

# (12) ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ К ПАТЕНТУ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

- (21), (22) Заявка: 93033868/04, 13.07.1993
- (46) Дата публикации: 27.11.1995
- (56) Ссылки: 1. Авторское свидетельство СССР N 159556, кл. В 01J 23/78, опубл. 1982.2. Авторское свидетельство СССР N 948008, кл. В 01J 23/78, опубл. 1982.
- (71) Заявитель: Научно-производственная фирма "Химтэк"
- (72) Изобретатель: Калиневич А.Ю., Довганюк В.Ф., Кипнис М.А., Зеленцов Ю.Н., Порублев М.А., Яскин В.П., Бирюков Е.И.
- (73) Патентообладатель: Научно-производственная фирма "Химтэк"

### (54) КАТАЛИЗАТОР ПАРОВОЙ КОНВЕРСИИ УГЛЕВОДОРОДОВ

(57) Реферат:

Сущность изобретения: катализатор паровой конверсии углеводородов содержит мас. оксид никеля 5,9 12,5; оксид алюминия 1,25 2,45; оксид магния 0,15

0,66; оксид лантана 0,49 1,96; оксид кобальта 0,20 1,02; или оксид неодима 0,46 или оксиды кобальта и неодима 0,27 0,55. 1 з. п. ф-лы, 2 табл.

2 0 4

C

တ

တ



# (19) **RU** (11) **2 048 909** (13) **C1** (51) Int. Cl. 6 **B 01 J 23/78, C 01 B 3/38//(B 01 J 23/78, 101:32, 103:26)**

#### RUSSIAN AGENCY FOR PATENTS AND TRADEMARKS

## (12) ABSTRACT OF INVENTION

(21), (22) Application: 93033868/04, 13.07.1993

(46) Date of publication: 27.11.1995

- (71) Applicant: Nauchno-proizvodstvennaja firma "Khimtehk"
- (72) Inventor: Kalinevich A.Ju., Dovganjuk V.F., Kipnis M.A., Zelentsov Ju.N., Porublev M.A., Jaskin V.P., Birjukov E.I.
- (73) Proprietor: Nauchno-proizvodstvennaja firma "Khimtehk"

### (54) CATALYST FOR VAPOR HYDROCARBON CONVERSION

(57) Abstract:

FIELD: catalysts. SUBSTANCE: catalyst has, wt.-% nickel oxide 5.9-12.5; aluminium oxide 1.25-2.45; magnesium oxide 0.15-0.66;

lanthanum oxide 0.49-1.96; cobalt oxide 0.20-1.02; or neodymium oxide 0.46 or cobalt and neodymium oxides 0.27-0.55. EFFECT: increased effectiveness of catalyst. 2 cl, 2 tbl

တ

Изобретение относится к производству катализаторов паровой конверсии углеводородов, в том числе нафты и сможет найти свое применение для получения водорода, азотоводородной смеси и технологических газов в химической и нефтехимической промышленности.

Известен катализатор для паровой конверсии углеводородов, содержащий, мас. 8,0-14,0 NiO; 3,4-8,0 Al $_2$ O $_3$  на носителе, содержащем, мас. 0,12-0,80 CaO; 0,06-0,23 Mg 0; 0,08-0,71 Na $_2$ O; 0,32-2,85 SiO  $_2$ ;  $_\alpha$  -Al $_2$ O $_3$  остальное [1]

Основным недостатком этого катализатора является низкая коксостойкость. При паровой конверсии жидких углеводородов он быстро закоксовывается и разрушается.

решением Наиболее близким технической сущности и достигаемому эффекту является катализатор для паровой конверсии жидких углеводородов (бензинов прямой гонки) содержащий, мас. 8,0-12,0 Al  ${}_2{\rm O}_3;$  0,5-1,5 MgO; 0,5-3,0 La ${}_2{\rm O}_3$  на носителе, содержащем, мас. 1,0 СаО; 10,0 MgO; 89,0 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>. Катализатор готовят пропитыванием носителя указанного состава на основе глинозема, водным раствором азотнокислых солей никеля, алюминия, и лантана с последующим прокаливанием при 600°C [2]

Недостатком катализатора является коксостойкость при больших нагрузках. Пари контактных паровой конверсии бензина на этом катализаторе с объемными скоростями 2,0 1/ч и выше, увеличение происходит непрерывное коксовых отложений со скоростью 0,06 г/л кат. в час [2] связанное со снижением селективности катализатора в этих условиях, результате, достигнув критического содержания кокса (4-6 мас.) катализатор начинает разрушаться.

Паровой риформинг жидких углеводородов в промышленных условиях проводят при температуре входа в слой катализатора  $400-450^{\circ}$ С, молярном отношении  $H_2$ O/c=3,5-3,8 и объемной скоростью по жидкому сырью 0,8-1,1 1/ч.

双

N

0

4

 $\infty$ 

ဖ

0

ဖ

Паровая конверсия углеводородов наиболее эффективно протекает на никелевых катализаторах нанесенного типа, промотированных оксидами переходных элементов, позволяющими регулировать их активность и селективность. Известно применение для промотирования этих катализаторов оксида лантана [2]

Недостатком катализаторов нанесенного типа является их нестабильность, проявляющаяся в постепенной потере активности под действием реакционной среды. Лимитирующей стадией процесса паровой конверсии углеводородов является ступенчатое деструктивное углеродного скелета молекул решеточным кислородом оксида никеля. Нестабильность активной части катализатора вызвана подавлением реокисления поверхности водяным паром, снижением скорости окисления углеродного скелета молекул, окислительных блокированием центров продуктами уплотнения, т.е. окислительной активности катализатора приводящим к коксованию и разрушению катализатора.

Повышение эффективности окислительных функций катализатора может быть достигнуто подбором соответствующих промоторов. Реокисление поверхности предлагаемого катализатора происходит за счет диссоциативной адсорбции водяного пара, преимущественно с образованием гидроксидов редкоземельных элементов. Промотирование активного компонента катализатора неодимом приводит к снижению термической устойчивости гидроксидов РЗЭ (Т<sub>разл</sub> La(OH)<sub>3</sub>>700°С.

T <sub>разл</sub> Nd(OH)<sub>3</sub>=300-350°C) и ускорению реокисления активного компонента.

Скорость окисления адсорбированных углеводородов решеточным кислородом оксида никеля связана с термической стабильностью анионной решетки оксида никеля, которая может быть повышена промотированием кобальтом  $(T_{pasn} Ni_2O_3=600^{\circ}C, T_{pasn}CO_2O_3=895^{\circ}C)$ .

Совместное применение оксидов кобальта и неодима для промотирования активного компонента катализатора позволяет получить катализатор с высокой коксостойкостью и стабильностью, пригодный для парового риформинга коксогенного сырья с большими контактными нагрузками.

Сущность изобретения заключается в создании катализатора нанесенного типа имеющего в составе активного компонента дополнительно в качестве промоторов оксиды кобальта (111) и/или неодима, существенно повышающие коксостойкость и стабильность окислительных функций катализатора. В качестве носителя катализатор содержит  $\alpha$  -Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> или  $\alpha$  -Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, содержащий, мас. 1,5 CaO и 0,5 MgO, применяемых для оптимизации величины кристаллитов  $\alpha$  -A<sub>2</sub>O<sub>3</sub>. Или катализатор содержит в качестве носителя Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>.

Предлагаемый катализатор содержит оксиды металлов при следующем соотношении компонентов, мас.

Оксид никеля 5,9-12,5
Оксид алюминия 1,25-2,45
Оксид магния 0,15-0,66
Оксид лантана 0,49-1,96
Оксид кобальта 0,20-1,02
или Оксид неодима 0,46
или Оксиды неодима и
кобальта 0,27-0,55

В отличие от катализатора-прототипа предлагаемый катализатор позволяет проводить паровую конверсию сырья, содержащего 15 мас. ароматических углеводородов, при нагрузках до 41/ч по сырью при пониженном содержании H<sub>2</sub>O/C без коксоотложения.

Пример 1. Для приготовления 1000 г. катализатора на 862 г носителя с пористостью 0,32 см<sup>3</sup>/г за три пропитки водным раствором наносится 389,3 г никеля азотнокислого шестиводного Ni(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O (100,0 г NiO); 139,8 алюминия азотнокислого Γ девятиводного Al(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 9H<sub>2</sub>O (19,0 г Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>); 27,36 г магния азотнокислого шестиводного Mg(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> -6H<sub>2</sub>O (4,3 г MgO) и 26,58 г азотнокислого шестиводного пантана La(NO  $_3$ ) $_3$ ·6H $_2$ O (10,0 r La $_2$ O $_3$ ); 9,12 r кобальта азотнокислого шестиводного Co(NO <sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O (2,6 г Co<sub>2</sub>O<sub>3</sub>); 3,13 г неодима

20

40

45

азотнокислого шестиводного  $Nd(NO_3)_3$ :  $6H_2O(1,2 \Gamma Nd_2O_3)$ .

После каждой пропитки катализатор сушат и прокаливают для разложения азотнокислых солей. Окончательное прокаливание катализатора производится при температуре ниже 500°C с выдержкой не менее 2 ч. Получают катализатор следующего состава, мас.

Оксид никеля 10,0 Оксид алюминия 1,90 Оксид магния 0,43 Оксид лантана 1,00 Оксид кобальта 0,26 Оксид неодима 0,12 Носитель Остальное

Пример 2. Для приготовления 1000 г катализатора на 875,5 г носителя (α-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) с пористостью 0,32 см<sup>3</sup>/г за три пропитки водным раствором наносится 358,2 г никеля азотнокислого шестиводного Ni(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O г NikO); 128.8 Г алюминия азотнокислого девятиводного Al(NO<sub>3</sub>) 9H<sub>2</sub>O (17,5 г Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>); 25,45 г магния азотнокислого шестиводного  $Mg(NO_3)_2 \cdot 6H_2O$  (4,0 г MgO); 23,92 г лантана азотнокислого шестиводного La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> ·6H<sub>2</sub>O (9,0 г La<sub>2</sub>O<sub>3</sub>); 7,02 г азотнокислого кобальта шестиводного  $Co(NO_3)_2 \cdot 6H_2O (2,0 \ r \ Co_2O_3).$ 

После каждой пропитки катализатор сушат и прокаливают для разложения азотнокислых солей. Окончательное прокаливание катализатора производится при температуре не ниже 500°С с выдержкой не менее 2 ч. Получают катализатор следующего состава, мас.

оксид никеля 9,2 Оксид алюминия 1,75 Оксид магния 0,40 Оксид лантана 0,90 Оксид кобальта 0,20 Носитель Остальное

70

4

 $\infty$ 

ဖ

0

ဖ

П р и м е р 3. Для приготовления 1000 г катализатора на 864,3 г носителя (  $\alpha$ -Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) с пористостью 0,32 см<sup>3</sup>/г за три пропитки водным раствором наносится 358,2 г никеля азотнокислого шестиводного Ni(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O (92,0 г NiO); 139,8 г алюминия азотнокислого девятиводного Al(NO <sub>3</sub>)<sub>3</sub>х х9H<sub>2</sub>O (19,0 г Al <sub>2</sub>O<sub>3</sub>); 28,63 г магния азотнокислого шестиводного Mg(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O (4,5 г MgO); 26,58 г лантана азотнокислого шестиводного La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>·6H<sub>2</sub>O (10,0 г La<sub>2</sub>O<sub>3</sub>); 35,80 г кобальта азотнокислого шестиводного Co(NO <sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O (10,2 г Co<sub>2</sub>O<sub>3</sub>).

После каждой пропитки катализатор сушат и прокаливают для разложения азотнокислых солей. Окончательное прокаливание катализатора производится при температуре не ниже 500°C с выдержкой не менее 2 ч.

Получают катализатор следующего состава, мас.

Оксид никеля 9,2 Оксид алюминия 1,90 Оксид магния 0,45 Оксид лантана 1,00 Оксид кобальта 1,02 Носитель Остальное

П р и м е р 4. Для приготовления 1000 г катализатора на 919,4 г носителя ( $\alpha$  -Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) с пористостью 0,25 см<sup>3</sup>/г за три пропитки

водным раствором наносится 229,7 г никеля азотнокислого шестиводного  $Ni(NO_3)_2 \cdot 6H_2O$  (59,0 г NiO); 92,0 г алюминия азотнокислого девятиводного  $Al(NO_3)_3 \cdot 9H_2O$  (12,5 г  $Al_2O_3$ ); 9,55 г магния азотнокислого шестиводного  $Mg(NO_3)_2 \cdot 6H_2O$  (1,5 г MgO); 13,02 г лантана азотнокислого шестиводного  $La(NO_3)_3 \cdot 6H_2O$  (4,9 г  $La_2O_3$ ); 4,21 г кобальта азотнокислого шестиводного  $Co(NO_3)_2 \cdot 6H_2O$  (1,2 г  $Co_2O_3$ ); 3,91 г неодима азотнокислого шестиводного  $Nd(NO_3)_3 \cdot 6H_2O$  (1,5 г  $Nd_2O_3$ ).

После каждой пропитки катализатор сушат и прокаливают для разложения азотнокислых солей. Окончательное прокаливание катализатора производится при температуре не ниже 500°С с выдержкой не менее 2 ч. Получают катализатор следующего состава, мас

Оксид никеля 5,9
Оксид алюминия 1,25
Оксид магния 0,15
Оксид лантана 0,49
Оксид кобальта 0,12
Оксид неодима 0,15
Носитель Остальное

20

Пример 5. Для приготовления 1000 г катализатора на 819,7 г носителя ( $\alpha$  -Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> с содержанием) 1,5 мас. СаО и 0,5 мас. МgO, ГИАП-8 ГОСТ) с пористостью 0,35 см<sup>3</sup>/г за три пропитки водным раствором наносится 486,6 г никеля азотнокислого шестиводного Ni(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> 6<sub>H</sub>2O (125,0 rNiO); 180,3 г алюминия азотнокислого девятиводного Al(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 9H<sub>2</sub>O (24,5 г Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>); 41,99 г магния азотнокислого шестиводного Mg(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> 6H<sub>2</sub>O (6,6 г MgO); 52,10 г лантана азотнокислого шестиводного La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 6H<sub>2</sub>O (19,6 г La<sub>2</sub>O<sub>3</sub>); 11,99 г неодима азотнокислого шестиводного Nd(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 6H<sub>2</sub>O (4,6 г Nd<sub>2</sub>O<sub>3</sub>).

После каждой пропитки катализатор сушат и прокаливают для разложения азотнокислых солей. Окончательное прокаливание катализатора производится при температуре не ниже 500°C с выдержкой не менее 2 ч.

Получают катализатор следующего состава, мас

Оксид никеля 12,5
45 Оксид алюминия 2,45
Оксид магния 0,66
Оксид лантана 1,96
Оксид неодима 0,46
Носитель Остальное

Пример 6. Для приготовления 1000 г катализатора нп 863,5 г носителя ( α-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> с содержанием 1,5 мас. CaO и 0,5 мас. MgO) с пористостью 0,35 см<sup>3</sup>/г за три пропитки водным раствором наносится 365,0 г никеля азотнокислого шестиводного N1(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> ·H<sub>2</sub>O (94,0 г NiO); 117,7 г алюминия азотнокислого девятиводного Al(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>·9H<sub>2</sub>O (16,0 г Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>); 38,17 магния азотнокислого шестиводного Mg(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O (6,0 г MgO); 39,87 г лантана азотнокислого шестиводного La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> ·6H<sub>2</sub>O 12,28 Γ кобальта La<sub>2</sub>O<sub>3</sub>); азотнокислого шестиводного Co(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> ·6H<sub>2</sub>O (3,5 г Co<sub>2</sub>O<sub>3</sub>), 5,21 г неодима азотнокислого шестиводного Nd(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O (2,0 г Nd<sub>2</sub>O<sub>3</sub>).

После каждой пропитки катализатор сушат и прокаливают для разложения азотнокислых

солей. Окончательное прокаливание катализатора производится при температуре не ниже 500°C с выдержкой не менее 2 ч.

Получают катализатор следующего состава, мас.

Оксид никеля 9,4 Оксид алюминия 1,60 Оксид магния 0,60 Оксид лантана 1,50 Оксид кобальта 0,35

Оксид неодима 0,20

Носитель Остальное

Состав катализаторов по примерам 1-6 приведен в табл. 1.

Пример 7. Для испытания коксостойкости и стабильности предлагаемых катализаторов в паровом риформинге жидких углеводородов в качестве сырья используют смесь нормального гексана с бензолом содержащую 15 мас. бензола по коксогенности близкую к нафте. Конверсию проводят при 500 °С мольном отношении Н 20/C=2,0 и атмосферном давлении в установке с проточным микрореактором при контактной нагрузке 4,0 1/ч по жидкому сырью.

Загружают 6,0 см катализатора (фракция 1,0-1,6 мм). Активацию катализатора проводят водородом (0,2 моль/см³кат.ч) при 550°С в течение 2 ч. Состав газа конверсии анализируют хроматографически. Длительность испытаний 4 ч.

Определение коксостойкости и стабильности основано на анализе изменения сопротивления и температурного градиента слоя катализатора в процессе испытания при низких отношениях пар/углерод и повышенных контактных нагрузках по коксогенному углеводородному сырью (3,4 1/ч по н-гексану и 0,6 1/ч по бензолу).

В верхнем слое катализатора (по ходу реагентов) при паровой конверсии реакции преобладают эндотермические углеродного окислительной деструкции скелета молекул углеводородов, а в нижней экзотермические реакции гидрирования и доокисления первичных продуктов окислительной деструкции.

双

N

**4** 8

909

Поэтому при степени превращения углеводородов в С<sub>1</sub>-продукты (СН<sub>4</sub>, СО, СО<sub>2</sub>) равной или близкой 100% температурный градиент по слою катализатора, определяемый при испытании как разность температур в верхней и нижней части загрузки

катализатора ( $\triangle$ T=T<sub>H</sub>-T<sub>B</sub>), пропорционален активности в процессе деструктивного окисления углеводородов и может применяться как интегральная характеристика окислительной активности.

В выбранных условиях испытаний нестабильность активного компонента проявляется как дезактивация окислительных функций катализатора, приводящая к отложению кокса на его поверхности и росту перепада давления в слое катализатора, регистрируемому как изменение перепада давления в процессе испытаний (  $_{\triangle}\mathsf{P}_{\mathsf{кон}}/_{\triangle}\mathsf{P}_{\mathsf{hav}}$ ). Разрушение катализатора под действием коксоотложения приводит к быстрому росту перепада давления.

Для сравнения катализаторов с относительно высокой коксостойкостью (накопление углерода отсутствует или минимально  $\triangle P_{\text{кон}} / \triangle P_{\text{нач}}$  1,00-1,05) дополнительно анализируется содержание углерода в выгруженных образцах.

Стабильность катализаторов характеризуется относительным изменением температурного градиента за время испытаний (  $\Delta T_{\text{кон}} / \Delta T_{\text{нач}}$ ).

Результаты сравнительных испытаний катализаторов приведены в табл. 2.

## Формула изобретения:

1. КАТАЛИЗАТОР ПАРОВОЙ КОНВЕРСИИ УГЛЕВОДОРОДОВ, включающий активную часть, содержащую оксиды никеля, алюминия, магния и лантана и носитель на основе α -окси алюминия, отличающийся тем, что активная часть катализатора дополнительно содержит оксид кобальта (III) и/или оксид неодима при следующем содержании компонентов в катализаторе, мас.

Оксид никеля 5,9-12,5 Оксид алюминия 1,25-2,45 Оксид магния 0,15-0,66 Оксид лантана 0,49-1,96 Оксид кобальта 0,20-1,02 или

Оксид неодима 0,46 или

Оксид кобальта и неодима 0,27-0,55 Носитель Остальное

 Катализатор по п. 1, отличающийся тем, что в качестве носителя применяют а-оксид алюминия, содержащий 1,5 мас. СаО и 0,5 мас. MgO.

50

35

40

55

60

C

E CO2O3 + + Nd2O3 0.38 0.20 1.02 0.27 0.46 0.55 Nd<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 0,12 -0,15 0,46 0,20 Co<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 0,26 0,20 1,02 0,12 0,35 Активный компонент La<sub>2</sub>0<sub>3</sub> 1,00 0,90 1,00 1,96 1,50 MgO 0,43 0,45 0,45 0,66 0,66 Состав, мас. AI203 1,90 1,75 1,90 1,25 2,45 1,60 10,0 9,2 9,2 5,9 12,5 9,4 0 Ž MgO 0.5 Носитель OPO 11115  $\alpha$  – Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 001 001 100 98 98 Пример **−28459** 

<u>ဂ</u>

တ

0 တ

 $\infty$ 4 0 Ç,

**R** U

Таблица 1

R ∪ N 0 4  $\infty$ 9 0 ဖ

606

Катализатор	Состав газа конверсии, об. %					Степень	$\Delta T_{KOH}/$	$\Delta P_{\text{koh}} /$
	H <sub>2</sub>	C <b>0</b>	CO <sub>2</sub>	CH <sub>4</sub>	$\Sigma C_6$	пре-	$/\Delta T_{Har}$	/ΔP <sub>на<b>4</b>r</sub>
						вращ.		
						сырья,		
						%		
Аналог*	_		_	_		100	_	20
Прототип*	49,3	4,1	26,0	19,6	0,97	89,5	0.77	1,60
Пример:								
1	47,4	3,8	22,5	26,3	0,00	100	1,05	1,00
2	48,7	3,1	24,6	23,6	0,00	100	1,05	1,00
3	52,7	3,5	22,4	21,4	0,00	100	1,03	1,00
4	52,2	4,0	21,6	22,2	0,04	99.5	0.80	1,00
5	44,0	4,0	25,4	26,6	0,04	99,6	0,95	1,00
6-	46,3	3,8	22,4	27,5	0,00	100	1,07	1.00

<sup>\*</sup> При молярном отношении  $H_2O/C=2.5$  катализатор-аналог закоксовывается и разрушается за 0.5 ч опыта, катализатор-прототип частично закоксовывается за 4 ч опыта. При меньшем отношении  $H_2O/C$  катализатор-прототип быстро закоксовывается и разрушается.